KOREAN PATENT ABSTRACTS

(11)Publication

1020020074922 A

number: (43)Date of publication of application:

04.10.2002

(21)Application number: 1020010015001

(22)Date of filing:

22.03.2001

(71)Applicant:

SAMSUNG ELECTRONICS

CO., LTD.

(72)Inventor:

KIM, SEONG TAE EE, YUN JEONG PARK, SUN YEON PARK, YEONG UK WON, SEOK JUN YOO, CHA YEONG

(51)Int. CI

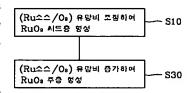
H01L 21/205

(54) METHOD FOR DEPOSITING RUTHENIUM LAYER INCLUDING RUTHENIUM OXIDE SEEDING LAYER

(57) Abstract:

PURPOSE: A method for depositing a ruthenium layer including a ruthenium oxide seeding layer is provided to improve a step coverage and a surface morphology of the ruthenium layer deposited on a pattern of a three-dimensional structure.

CONSTITUTION: A ruthenium layer is deposited twice by changing the condition of a chemical vapor deposition process of the ruthenium layer. A seeding layer including a ruthenium oxide layer is formed by reducing a flow rate between a ruthenium source and



an oxygen gas supplied to a chamber in order to form possible uniformly and finely seed particles(S10). A main ruthenium layer is formed on an upper surface of the seeding layer by increasing a flow rate between a ruthenium gas and the oxygen gas within the same chamber by an in-situ process(S30). The seeding layer including the ruthenium oxide layer is a RuO2 layer or a mixed layer of Ru and RuO2.

© KIPO 2003

Legal Status

Date of request for an examination (20010322) Final disposal of an application (application)

(19) 대한민국특허청(KR) (12) 공개특허공보(A)

(51) Int. CI. ⁷ HO1L 21/205	(11) 공개번호 특2002-0074922 (43) 공개일자 2002년10월04일
(21) 출원번호 (22) 출원일자	10-2001-0015001 2001년03월22일
(71) 출원인	삼성전자 주식회사
(72) 발명자	경기 수원시 팔달구 매탄3동 416 원석준
	서울특별시관악구봉천7동1603-25
	유차영
	경기도수원시권선구금곡동530번지엘지빌리지203동1302호
	김성태
	서울특별시서초구서초동1436-1현대이파트20동805호
	박영육
	경기도안양시동안구갈산동샘마을임광아파트301동703호
	이윤정
	서울특별시관악구남현동1081-34
	박순연
(74) 대리인	대구광역시남구봉덕동539-11 이영필, 정상빈
ACCUSATE OF T	

(54) 루테늄 산화막 씨딩총을 포함하는 루테늄막 증착 방법

1.5 .

화학 기상증착 챔버에 도입되는 산소 가스 유량 및 루테늄 소스의 유량 중의 적어도 하나를 조절하여 산소 가스에 대한 루테늄 소스의 유량비를 감소시킵으로써, 웨이퍼 상에 루테늄 산화막을 시드로 하는 씨딩총을 형성한다. 다음 산소 가스 유량에 대한 루테늄 소스의 유량비를 상대적으로 증가시켜 씨딩흥 상에루테늄 주층을 형성함으로써 루테늄막을 완성한다. 루테늄 산화막을 포함하는 씨딩층 및 미런 씨딩층을 포함하는 루테늄막은 트렌치 또는 홀이 제공된 하지막 상에 형성될 경우, 그의 모폴로지 및 단차 도포성이 우수하게 되어, 예를 들면, 실린더형 또는 핀형과 같은 캐패시터의 하부/상부 전국에 사용될 수 있다.

勿老生

EE

47.210)

루테늄 산화막, 유령비, 모폴로지, 단차 도포성

BUM

589 800 NO

도 1은 증착 조건 중 챔버 내의 압력과 기판 온도의 변화에 따라 화학기상 증착되는 루테늄막의 모폴로지 의 분포를 개념적으로 도시한 그래프이다.

도 2는 증착 조건 중 챔버 내의 압력과 산소 가스의 유량의 변화에 ID라 화학기상증착되는 루테늄막의 모 폴로지 분포를 개념적으로 도시한 그래프이다.

도 3a 및 도 3b, 도 4a 및 도 4b 그리고 도 5a 및 도 5b는 각각 다른 조건에서 화학 기상증착된 루테늄막의 표면 및 단면을 주사전자현미경으로 촬영한 사진률이다.

도 6α 및 도 6b는 본 발명에 따른 루테늄막의 증착 방법을 나타내는 호름도 및 이에 의해 형성된 루테늄막의 단면도를 나타낸다.

도 7은 씨딩층 형성 공정에서 루테늄 소스/산소 가스의 유량비에 따른 증착률의 변화의 일예를 보여주는 그래프이다.

도 83 내지 도 없는 도 7의 A 내지 D 조건에 있는 씨딩층의 표면을 주사전자현미경으로 촬영한 사진흡이

도 9는 도 7의 A와 0 조건에 있는 씨딩용읍 엑스션 회점 분석법으로 분석한 결과읍 보여주는 그래프이다. 도 10은 씨당송 형성 공정에서 무테늄 소스/산소 가스의 유량비에 따른 중확균의 변화의 다른 예査 보여 주는 그래프이다.

도 Πa 및 도 Πb 는 트렌처한 구비한 하지막 상에 본 밥병의 사상에 따라 형성된 무테늄막의 표면 및 단면을 주사현미경으로 합병한 사진답이다.

259 BAR 65

四日의 四四

· · · · · ·

BUU GOL NO DI LEON SONG

7/ 1/2m 11/11

본 방명은 루테늄막의 종학 기술에 관한 것으로, 특히 3차원 구조의 패턴에 종착된 루테늄막의 표면 모틉로지 및 단차 도포성을 향상시킬 수 있는 무테늄막의 종착 방법에 관한 것이다.

루테늄(Ru), 백금(Pt), 이리튬(Ir), 오스뮴(Os) 등의 귀금속은 높은 가격때문에 반도체 집적 회로에 별로 쓰이지 않았으나, 최근 이물 귀금속 또는 그 산화물을 캐패시터의 하부 전국 또는 상부 전국으로 사용하는 연구가 활발해 지고 있다. 이는 최근 높은 유전 상수를 가지는 Ta_2Q_s , $BST((Ba,Sr)TiQ_s)$, PZT((Pb,Zr)TiG)등의 물질을 유전막으로 사용하는 경우에, 종래 전극물질로 많이 사용하던 다결정 실리 콘으로는 원하는 캐패시터의 전기적 특성을 얻지 못하기 때문이다. 또한, 특히 무테늄의 경우 누설 전류 특성이 우수하고 백금보다 식각이 용이하여 무테늄막을 캐패시터의 전국으로 사용하기 위한 연구가 찬방 해지고 있다.

용래, 무테늄막을 형성하는 방법으로는 스퍼터링법을 주로 이용하였다. 스퍼터링법에 의해 형성된 무테늄 막은 조밀하게 형성되고 표면 모즙로지가 양호하여 누섬견류 특성이나 면저항 특성이 우수하다. 그러나, 스퍼터링법에 의한 무테늄막은 단차 도포성이 나빠, 고집적도에 따른 높은 캐패시턴스의 확보를 위한 실 린더형이나 핀형의 입체적인 형상을 가지는 캐패시터 전국 형성에 적용하기 곤란한 단점이 있다.

스퍼터링법의 나쁜 단차 도포성을 극복할 수 있는 방법으로서 제안된 것이 화학기상증확법이다. 화학기상 중확법은 기화된 무테늄 소스와 반응 가스(촉매)를 이용하여 기판이나 총간 절연막 상에 무테늄을 증확하 므로 단차 도포성이 우수한 특징이 있다. 그러나, 화학기상증확법으로 형성된 루테늄막은 스퍼터링법으로 형성된 루테늄막에 비해 표면 모플로지가 나빠 원하는 누설전류 특성이나 면저항을 얻기 힘듭다는 단점이 있다.

따라서, 본 발명이 이루고자 하는 기술적 과제는 단차 도포성과 표면 모출로지 특성이 양호한 루테늄막습 형성하는 방법을 제공하는 것이다.

본 발명이 이루고자 하는 기술적 과제를 달성하기 위해, 웨이퍼가 적제된 화학기상증학 햄버를 준비한다. 화학 기상증학 햄버에 도입되는 산소 가스 유량에 대한 루테늄 소스의 유량의 비율 조절하여, 웨이퍼 상 에 루테늄 산화막을 시드로 하는 씨당총을 형성한다. 다음 산소 가스 유량에 대한 무테늄 소스의 유량비 를 증가시켜 씨당총 상에 루테늄 주흥을 형성함으로써 루테늄막급 형성한다. 루테늄 산화막의 씨당총급 형성하기 위해서는 먼저, 산소 가스 유량에 대한 루테늄 소스의 유량의 비율 풀여가면서 씨당총의 총착속 도가 급격히 증가하는 시점을 파악한다. 그리고 파악된 시점에서 결정되는 유량비 조건을 근거로 하여 유 량비를 좀더 꿈이면 입자의 크기가 작으면서도 시드의 형성 밀도가 높은 씨당총을 형성할 수 있다. 한편, 씨당총 형성을 위한 산소 가스 유량에 대한 루테늄 소스의 유량의 비는 화학 기상 증착 캠버의 구조, 압 력, 기판 온도 또는 루테늄 소스의 증류에 따라 변동된다. 또한 씨당총 형성을 위한 산소 가스 유량에 대한 루테늄 소스의 유량의 비는, 산소 가스의 유량은 고정한 상태에서 루테늄 소스의 유량을 줍이는 방법, 루테늄 소스의 유량의 비는, 산소 가스의 유량은 고정한 상태에서 루테늄 소스의 유량을 줍이는 방법, 루테늄 소스의 유량의 의는, 산학의 유량은 증가시키는 방법이 의해 조점을 보고 모르고 루덴늄 소스의 유량은

한편, 씨당총의 형성 먼도를 증가시키기 위해, 씨당총 형성 단계에서 화학기상증학 캠버의 압력은 제 1 압력으로 유지되고 산소 가스의 유량은 제 1 유량으로 유지되며, 주총 형성 단계에서는 화학기상증학 캠 버의 압력은 제 1 압력보다 낮은 제 2 압력으로 유지되고 산소 가스의 유량은 제 1 유량보다 적은 제 2 유량으로 유지되게 한다. 구체적으로, 제 1 압력은 5 내지 50Torr이고, 제 2 압력은 0.1 내지 10Torr이며, 제 1 유량은 500 내지 2000sccm이며, 제 2 유량은 10 내지 300sccm인 것이 바람끽하다.

또한, 씨딩층 및 루테늄 주총의 형성 단계에서, 화학 기상증학 햄버의 온도는 200 내지 400'c로 유지되되 씨딩층 형성 단계 보다 루테늄 주층 형성 단계에서 더 높게 하는 것이 바람격하다.

씨당총 형성 단계와 무데늄 주촌 형성 단계 사이에, 산소 또는 오존 분위기에서 씨당총들 열취리 할 수 있고, 루테늄 주총 형성 단계 미후에도 산소 또는 오존 분위기에서 열처리 할 수 도 있다.

이러한 루테늄 막글 현성하기 위한 소스로는 기화된 Ru(CH,CH,), Ru(C,H,O,), Ru(C,H,), 또는 Ru(CH,CH,CH,CH,CH,CH,C), 을 사용할 수 있다.

보다 구체적으로, 무데늄 소스로 Ru(CHkCH))급 사용하는 경우 산소 가스 유량에 대한 무데늄 소스의 유량의 비가 6×10^{6} 미하에서 무데늄 산화막 씨당층이 형성되기 시작한다.

전습한 씨팅승과 무태늄 주축으로 미무어진 무태늄막읍 트렌치 구조읍 가지는 하지막 상에 형성하면, 비 즉 그 두평가 양더라도 무테늄막이 하지막의 노출없이 트렌치의 내벽에도 균임하게 형성된다. 따라서, 본 발명에 의한 무테늄막은 양호한 단차 도포성과 모ሸ로지급 갖는다.

이하 점부된 도면을 참조로 본 방명을 설명한다.

본 발명을 설명하기 앞서, 화학기상증확법에 의해 형성된 무테늄막의 특성을 살펴본다. 무테늄막을 화학 기상증확법으로 형성하면 도 1 및 도 2에 나타난 것과 같은 경향을 보임을 안 수 있었다. 화학기상증확이 미무머지는 햄버의 온도가 낮으며 햄버의 압력이 낮은 경우에 또는 햄버에 공급되는 산소 가스의 유량이 많고 압력이 높은 경우에는 도 3a 및 도 36에 도시된 것과 같은 취상의 무테늄막이 형성된다. 취상의 무 테늄막은 씨드형성 법도는 커서 단차도포성은 우수하나 씨당층에는 무테늄 이외에 산소가 불순율로 포함 되어 있어 면저항이 크며, 씨드 압자의 모양에 첨점이 많이 존재하여 개패시터의 전략으로 사용합 경우 누설전류가 발생할 수 있다.

한편, 챔버 내의 기판 온도가 높으며 챔버의 압력이 높은 경우에 또는 챔버에 공급되는 산소 가스의 유량이 적고 압력이 낮은 경우에는 도 5a 및 도 5b에 도시된 것과 같은 암상의 무테늄막이 형성된다. 암상의무테늄막은 모든 방향으로 균임하게 입자 성장이 이무어지나 써드 형성 업도가 작다. (따라서, 두껍게 증착하는 경우 표면 모듈로지는 참상에 비해 좋고 면저항은 상대적으로 낮으나, 얇게 증착하는 경우 씨도형성이 흡성흡성하게 이루어져 입자와 입자 사이에 하지막이 드러나므로, 균일한 박막의 증착에는 부적합하다. (따라서, 3차원 구조의 트렌치 또는 흔이 제공된 반도체 기판 상에 암상의 루테늄막은 얇게 증착하면, 도 5b에 도시된 것과 같이 트렌치 또는 혼의 내벽에는 루테늄막이 불연속적으로 형성된다.

판상의 무테늄막의 경우는 청상과 암상의 증간 정도의 단차 도포성과 모뜰로지 특성을 가진다. 그런데, 암상의 쿠테늄막과 마찬가지로, 3차원 구조의 트렌치 또는 홀미 제공된 반도체 기판 상에 판상의 루테늄 막읍 얇게 증착하면, 도 4b에 도시된 것과 같이 트렌치 또는 홀의 내벽에는 무테늄막이 불연속적으로 형 성된다.

한편, 반도체 소자가 점차 고집적화팀에 따라 실린더형 또는 핀형과 같은 3차원적인(입체적인) 모양의 캐 패시터 전국이 채용되고 있으며, 이런 캐패시터 전국을 구현하기 위해서는 단차 도포성이 좋고 균임하게 중확되며 전기적 특성이 우수한 박막이 요구된다. 따라서 위와 같은 청상, 판상이나 암상의 루테늄막급 3 차원적인 모양의 캐패시터의 상부/하부 전국 또는 다층 금속 배선의 본택 롭러그 또는 상부 배선 등에 그 대로 사용하기 힘들게 되었다.

따라서, 도 6a 및 도 6b에 도시된 것과 같이, 본 발명에서는 루테늄막의 화학 기상 중착 공정 조건을 변화시켜 루테늄막을 2단계로 중착한다. 초기에는 가능한 씨도 입자를 조밀하고 균일하게 형성하기 위해. 캠버에 공급되는 간소 가스의 유량에 대한 루테늄 소스의 유량 비를 감소시켜, 루테늄 간화막(RuO₂)으로 이루어진 씨당총(50)을 형성한다.(SIO) 이후에, 인시듀(in-situ)로 동일 캠버 내에서 산소 가스의 유량에 대한 루테늄 가스의 유량비를 증가시켜 씨당총(50) 상면에, 입자 성장이 균임하게 이루어지는 루테늄 주총(55)을 형성한다.(S3O)

여기서, 무테늄 산화막을 포함하는 씨딩총(50)이란 무테늄에 산화가 불순물로서 함유된 형태가 아닌 Ru0. 또는 Ru와 Ru0. 가 존재되는 상태의 총을 의미한다.

도 7, 도 8a 내지 도 8d, 도 9 및 도 10을 함고로, 무테늄 산화막을 포함하는 씨딩총을 형성하는 방법을 살펴본다.

산소 가스 유량에 대한 무테늄 소스의 유량을 감소시키는 방법으로 3가지를 들 수 있다. 첫째 챔버 내로 유입되는 산소 가스의 유량을 고정한 상태에서, 루테늄막을 증확하기 위한 무테늄 소스의 유량을 서서히 줄이는 경우, 톨때, 무테늄 소스의 유량을 고정한 상태에서 산소 가스의 유량을 증가시키는 경우 및 세째 루테늄 소스 유량을 감소시키면서 산소 가스의 유량을 증가시키는 경우가 있다.

먼저 도 7을 살펴보면, 20Torr의 압력 하에서 산소 가스 유량을 1250sccm으로 고정하고 루테늄막을 증착하기 위한 무데늄 소스의 유량을 서서히 풀여가면서 형성되는 씨당총의 증착률(또는 증착 두페)을 관찰하였다. 무데늄 소스의 유량을 0.09cm(상태 E)에서 0.08cm(상태 D)으로 감소시켜도 씨당총의 증착 속도에는 변화가 없으며, 루데늄 소스의 유량을 0.05ccm(상태 C)로 감소시켜면 증착두페가 약간 증가한다. 그런데, 무데늄 소스의 유량을 0.05ccm(상태 C)이하로 만들면 씨당총의 증착 두페는 급격히 증가한다. 그러면, 증착 두페의 변화가 씨당총의 입자의 모양 및 먼도에 어떤 영향을 주는 지 살펴본다. 상태 미에서는 도 8d에 도시된 것과 같이 씨당총의 입자 모양이 참상을 띠게 된다. 전술한 바와 같이 참상의 입자를 갖는 씨당총은 높은 씨도 형성 먼도를 가진다. 그런데, 상태 C에 도단하면 도 8c에 도시된 것과 같이 입자의 모양이 참상에서 통급통급한 모양으로 변화되기 시작한다. 즉 참상의 구조가 가지는 참점이 불어들기 시작한다. 무데늄 소스의 유량을 계속 줄이면 즉, 산소 가스 유량에 대한 무데늄 가스 유량의 비를 계속 원이면 상태 8 및 상태 4의 씨당총을 확명한 도 8b 및 도 8b에 나타난 바와 같이, 통급통급한 모양을 가지는 압자의 크기가 작아지게 된다. 즉, 압자의 크기가 작아지게 된다. 즉, 압자의 크기가 작아지게 된다. 즉, 압자의 크기가 작아지게 씨도 형성 먼도는 높아지고, 압자는 참점이 없는 통급통급한 입자로 변하게 됨을 알 수 있다.

이상에서, 산소 가스의 유량에 대한 루테늄 소스의 유량비가 임정치 이하가 되면 조명하면서도 균임한 시 도로 이루어진 씨당층이 형성됨을 안 수 있다. 즉 씨당층의 모출로지와 단차 도포성이 양호함을 안 수 있 다.

전술한 씨딩층 상면에, 통상의 화학기상증착법으로 루테늄 주층을 형성한다. 주층 형성 시에는 씨딩층 형성시 사용된 산소 가스의 유량에 대한 루테늄 소스의 유량비보다 큰 유량비를 사용한다. 주층이 양호한 모플로지와 단차 도포성을 갖는 씨딩층 상면에 형성되므로, 주층 또한 모폴로지와 단차 도포성이 양호하 게 된다. 또한, 씨딩층의 씨드가 첨점이 없는 동글동굴한 모양을 가지므로, 이런 씨딩층을 포함하는 루테 늄막을 캐패시터의 상부/하부 전국 또는 다층 금속 배선의 상부 배선에 사용할 경우에, 누설 전류가 발생 할 가능성이 상당히 줄어들게 되었다.

도 9를 참조하여, 도 7의 상태 A와 상태 0의 조건에서 증착된 막을 엑스레이 회절 분석법을 통해 분석한 결과를 살펴보면, A조건에서 증착된 막은 루테늄 산회막이며 D조건에서 증착된 막은 루테늄막임을 알 수 있다.

한편, 도 10은 산소 가스 유량에 대한 루테늄 소스의 유량 비를 줄이는 두번째 방법을 사용하여 형성된 씨딩총의 중착 두께 변화를 나타낸다.

30Torr의 압력 하에서 Ru(EtCp)의 유량을 0.03ccm으로 고정하고 산소 가스의 유량을 서서히 증가시키면 서, 씨딩총의 증착률(또는 증착 두께)을 관합하였다. 산소 가스의 유량을 500sccm(상태 1)에서 1000sccm(상태 H)와 1500sccm(상태 G)로 증가시키면 증착두께가 약간 증가한다. 그런데, 산소 가스의 유량을 2000sccm(상태 F)로 증가시키면 씨딩총의 중착 두께는 급격히 증가한다. 그리고, 도 10에 표시된 바와 같이, 증착 두께의 변화가 급격히 일어난 지점인 상태(F)에서는 루테늄 산화막이 형성되고 나머지 지점(상태 G, H 및 I)에서는 루테늄막이 형성된다. 도 7, 도 8a 내지 도 8d 및 도 9에 나타난 바와 같이, 루테늄 산화막일 경우에는 시드의 형성 밀도가 조밀하고 첨점이 없다. 즉, 루테늄 소스 유량을 고정한 상태에서 산화 가스의 유량을 증가시켜서도, 표면 모플로지 및 단차 도포성이 양호한 씨딩총을 형성할 수 있음을 확인할 수 있다.

도 7 및 도 10의 결과로부터, 루테늄 소스의 유량과 산소 가스의 유량 양자가 씨딩층의 모폴로지와 단차 도포성에 영향을 줌을 알 수 있었다. 따라서, 개시되지 않았으나, 루테늄 소스의 유량은 감소시키면서 산 소 가스의 유량도 증가시킬 경우에도 모폴로지와 단차 도포성이 양호한 씨딩층을 얻을 수 있음은 자명하 다.

한편, 씨딩총 형성 시 루테늄 산화막미 형성되는 조건 즉, 증착 속도의 급격한 증가가 발생되는 시점은 증착에 사용되는 챔버의 구조, 챔버의 압력, 챔버내의 기판의 온도, 사용하는 루테늄 소스의 증류 등에 따라 달라질 수 있다.

한편, 씨딩총의 시드 형성 밀도를 더욱 높이기 위해, 씨딩총 형성 시의 챔버의 압력을, 루테늄 주총 형성 시의 챔버의 압력보다 높게 유지하고, 산소 가스의 유량을 루테늄 주총 형성 시의 산소 가스의 유량보다 크게 하는 것이 바람직하다. 예를 들면 씨딩총 형성 시의 챔버의 압력은 5 내지 50Torr로 유지하고 산소 가스의 유량은 500 내지 2000sccm으로 유지하고 주총 형성 시에는 0.1 내지 10Torr로 유지하며 산소 가스 유량은 10 내지 300sccm으로 유지할 수 있다.

또한, 씨드 형성 밀도를 더욱 더 증가시키기 위한 일환으로, 일정 온도 범위에서, 씨딩총 형성 시의 기판 온도를 주층 형성 시의 기판 온도 보다 낮게 설정할 수 있다.

구체적으로, 도 7에 도시된 RuO,가 함유된 씨당총을 형성하기 위해서는 산소 가스의 유량에 대한 루테늄 소스의 유량비가 $0.05/1250(4\times10^5)$ 이하이며, 도 10에 도시된 RuO,가 함유된 씨당총을 형성하기 위해서는 산소 가스의 유량에 대한 루테늄 소스의 유량비는 (4×10^5) 이하이다.

또한, 화학기상 증착 챔버의 압력은 5 내지 50Torr이고 온도는 200 내지 400℃인 것이 바람직하며, 이런 씨당층은 300Å이하(더욱 바람직하게는 100Å 이하)가 바람직하다. 그리고 전술한 씨당층 상면에 형성될 주층을 형성하기 위해, 챔버의 압력은 0.1 ~10Torr로 조절하는 것이 바람직하다. 루테늄 소스로 Ru(EtCp)글를 사용하고 샤워헤드형(Shower head type)의 반응 챔버글 사용할 경우에는 기판 온도를 270~350℃로 압력을 20~30Torr로 조절하여 씨당층을 형성한다. 주층을 형성하기 위해서, 기판 온도를 씨당층 형성 시와 동일한 온도 범위에서 씨당층 형성 시의 기판 온도 보다 상대적으로 높게 하고 챔버의 압력은 0.5~5Torr로 조절한다.

도 11a 및 도 11b는 깊이가 1000nm이고 110nm의 단축 방향의 임계치(CD:critical dimension)를 가지는 트 렌치를 구비한 패턴 상에 본 발명의 사상에 따라 형성된 루테늄막의 평면 및 단면을 주사 전자 현미경으로 촬영한 사진들이다. Ru0.가 함유된 씨딩층은 320℃, 20 Torr, Ru(EtCp).의 유량은 0.03sccm, 산소가 스의 유량은 1250sccm으로 하여 20초간 중착하여 형성하고, 주층은 320℃, 0.5 Torr, Ru(EtCp).의 유량은 0.045ccm, 산소가스의 유량은 45sccm으로 하여 4분간 중착하여 형성한 것이다. 도면에 나타난 바와 같이, 깊은 트렌치의 내벽을 따라 하지막의 노출없이 루테늄막이 균일하게 도포되어 있음을 알 수 있다.

哲智等 道沙

화학기상증착 챔버 내로 공급되는 산소 가스의 유량에 대한 루테늄 소스의 유량의 비를 조절(감소)하여 단차 도포성 및 모폴로지가 양호한, 루테늄 산화막을 포함하는 씨딩층을 형성할 수 있다. 따라서, 트렌치 또는 홀이 제공된 하지막에 모폴로지 및 단차 도포성이 우수한 루테늄막을 증착할 수 있다. 예를 들면, 실린더형 또는 핀형과 같은 캐패시터의 하부/상부 전국으로 루테늄막을 형성할 때 본 발명을 적용하면, 누설 전류가 감소되면서도 모폴로지와 단차 도포성이 양호한 캐패시터를 형성할 수 있게 된다.

57 354 D.

청구항 1. 웨미퍼가 적재된 화학기상증학 햄버글 준비하는 단계,

상기 화학 기상 증확 캠버 내로 유입되는 산소 가스의 유통에 대한 상기 화학 기상 증확 캠버로 유입되는 무테늄 소스의 유량의 비급 조절하여, 상기 웨이퍼 상에 무테늄 산화급급 포함하는 씨딩종읍 형성하는 단 계, 및

상기 씨당총 형성 시 사용되었던 상기 산소 가스의 유량에 대한 상기 무테늄 소스의 유량비를 증가시켜 상기 씨당총 상에 무테늄으로 미무머지는 주총을 형성하는 단계를 포함하는 무테늄막 형성 방법.

청구한 2. 제 1 항에 있어서, 상기 씨딩총 형성 단계에서 채용템 수 있는 산소 가스 유량에 대한 무데 늄 소스의 유량의 비는, 상기 씨딩총의 총학속도가 급격히 증가하는 시점을 기준으로 하며 결정되는 루테 늄막 형성 방법.

청구항 3. 제 1 항에 있어서, 상기 씨당총 형성을 위해 사용되는 상기 산소 가스 유량에 대한 무테늄 소스의 유량의 비는 산소 가스의 유량 및 무테늄 소스 유량 중의 적어도 하나를 조절함으로써 결정되는 무테늄막 형성 방법.

청구항 4. 제 1 항에 있어서, 상기 씨당총 형성 단계에서 채용됩 수 있는 산소 가스 유량에 대한 무데 늄 소스의 유량의 비는 상기 화학 기상 중착 챔버의 구조, 압력, 온도 또는 무데늄 소스의 종류에 따라 변동되는 루테늄막 형성 방법.

청구항 5. 제 1 항에 있머서, 상기 씨딩층 형성 단계에서 상기 화학기상증착 쳄버의 압력은 제 1 압력으로 유지되고 상기 산소 가스의 유량은 제 1 유량으로 유지되며, 상기 주층 형성 단계에서는 상기 화학기상증착 챔버의 압력은 상기 제 1 압력보다 낮은 제 2 압력으로 유지되고 산소 가스의 유량은 상기 제 1유량보다 적은 제 2 유량으로 유지되는 루테늄막 형성 방법.

청구항 6. 제 5 항에 있어서, 상기 제 1 압력은 5 내지 50Torr인 무테늄막 형성 방법.

청구항 7. 제 5 항에 있어서, 상기 제 2 압력은 0.1 내지 10Torr인 무테늄막 형성 방법.

청구항 8. 제 5 항에 있어서, 상기 제 1 유량은 500 내지 2000sccm인 루테늄막 형성 방법.

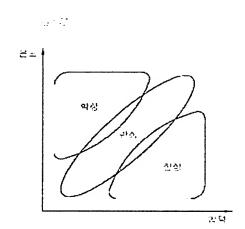
청구항 9. 제 5 항에 있어서, 상기 제 2 유량은 10 내지 300sccm인 루테늄막 형성 방법.

청구항 10. 제 1 항 또는 제 6항에 있어서, 상기 씨당총 및 상기 루테늄 주총의 형성 단계에서, 상기 화학 기상증착 캠버의 온도는 200 내지 400°c로 유지되는 루테늄막 형성 방법.

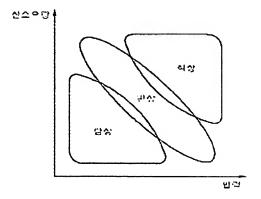
<mark>청구항 11. 제 10항에 있어서, 상기 화학 기상 중착 캠</mark>버의 온도는 상기 씨당춘 형성 단계 보다 상기 루테늄 주층 형성 단계에서 더 높은 루테늄막 형성 방법.

청구함 12. 제 1 함에 있어서, 상기 루테늄 호스는 기화된 Ru(CH,CH,) $_2$, Ru(CH,B, $_3$), Ru(CH,B) $_3$ 또는 Ru(CH,CH,CH,CH,CH,CH,), 인 루테늄막 형성 방법.

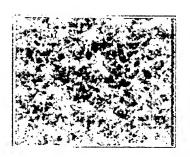
청구항 13. 제 1 항에 있어서, 상기 루테늄 소소로 Ru(CHLCH,).를 사용하는 경우 산소 가스 유량에 대한 루테늄 소스의 유량의 비가 6×10^{20} 이하에서 상기 루테늄 산화막 씨딩층을 형성하는 루테늄막 형성 방법.



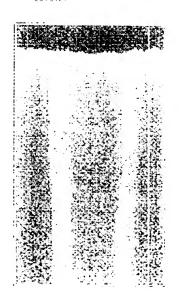




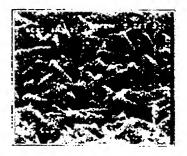
<u>ED</u>3



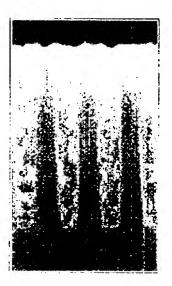
8.7.40



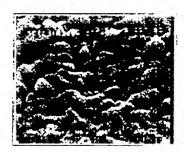
LHE



£E0



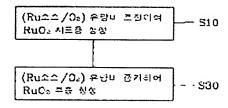
7.775



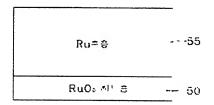
集国验



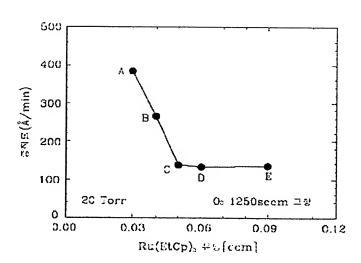
EE0



EEO



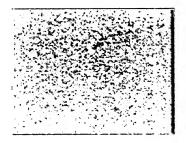
27 127



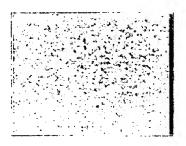
<u>EEO</u>



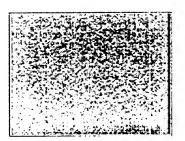
EEO



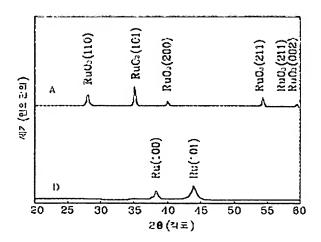
4.660



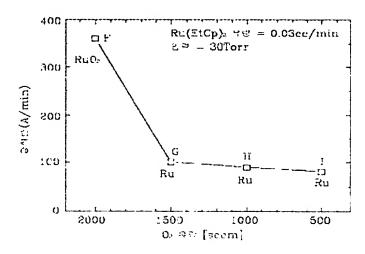
EEZ



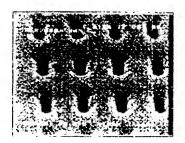
1-13



1. 1000



. 1.192.s



ELINO

